

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公表特許公報(A)

(11)特許出願公表番号

特表平7-505341

第2部門第4区分

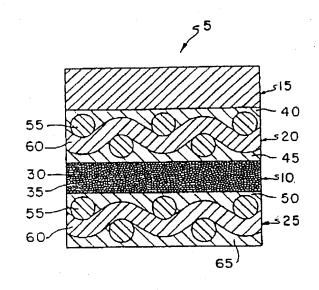
(43)公表日 平成7年(1995)6月15日

(51) Int.Cl.*	識別記号	庁内整理番号	Fİ			
B41N 10/04		8808 - 2H				
B 2 9 C 71/02		2126 - 4 F	•			
B 3 2 B 25/02		8413 - 4 F				
25/10		8413 - 4 F				
B41F 13/08					ŧ	
			審査請求	有	予備審査請求 有	有 (全 12 頁)
(21)出願番号	特願平5-516857		(71)出願人	リーブ	'ス ブラザーズ . 1	インコーポレイテ
(86) (22)出願日 平成5年(1993)3		月24日		ィド		•
(85)翻訳文提出日 平成6年(1994)9		月26日		イタリア国、イー20075 ミラン、ロディ、 ピアレ デレ リメンプランツェ 36ピ インベルニッツィ、ジャンピエロ		
(86)国際出願番号 PCT/US93		/02973	1			
(87)国際公開番号 WO93/189		1 3				
(87)国際公開日 平成5年(1993)9		月30日	(72)発明者			
(31)優先権主張番号 857, 216						
(32)優先日 1992年3月25日		,				
(33)優先権主張国	米国 (US)		(72)発明者			
		•		イタリ	ア国、イー20075	ミラン、ロディ、
				ピア	ボッコーニ 22	
	•		(74)代理人	弁理士	石田 敬 (外)	3名)
						最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 印刷プランケット用圧縮性プライ

(57)【要約】

圧縮性とレジリエンシィの特性を有する積層印刷プラ ンケット (5) およびその製造方法を提供する。その圧 縮性の特性は、印刷ブランケットのベースプライ(25) と使用面 (15) の間に、実質的に均一に分布されかつ大 きさが実質的に均一なポイド (30) を有する中間層(10) を配置することによって提供される。圧縮性中間層(10) のボイド (30) は、熱可塑性樹脂製の高融点微小球を、 エラストマーマトリックス (35) 内に導入し、前記微小 球を含有するエラストマーマトリックス (35) を、ペー スプライ (25) の上面にコートし、次に、コートされた ベースプライを、約80~150℃の温度で約1~6時間加硫 して、実質的に均一な圧縮特性を有する圧縮性層を形成 させることによって形成される。ブランケットの層がす べて積層されてから、最終の加硫処理によって、すべて の層の硬化を完了して、積層印刷プランケットが製造さ れる。



静曹(内容に変更なし) 請 求 の 範 囲

1. 複数の高温溶融熱可塑性軟小球を、エラストマーマトリック ス全体にわたって実質的に均一に分散させ;

前配敷小球を含有するマトリックスの少なくとも一つのコーティングを、実質的に均一な厚みで、基布プライの表面に塗布して、コートされた基布プライを形成させ:次いで、

前記高温溶散熱可塑性微小球の位置を前記マトリックス内に実質 的に固定しおよび圧縮性層を形成するのに充分な温度と時間で、前 記のコートされた基布プライを加強し、その結果前配微小球が前記 圧縮性層に実質的に均一な圧縮特性を与える:

ことからなる圧縮性層の製造方法。

- 2. さらに、補強布プライを、前配後小球を含有するマトリックスの実質的に全表面に結合させて、中間の圧縮性層胡立て体を製造することからなる論求の範囲1記載の方法。
- 3. さらに、前記の高温溶散熱可塑性数小球を、ハロゲン化ビニリデンのホモポリマー類とコポリマー類、ファ索ブラスチック類、ポリアリールエーテルケトン類、ニトリル樹脂類、ポリアミドーイミド類、ポリアリーレート類、ポリペンゾイミダゾール類、ポリカーボネート類、熱可塑性ポリエステル類、ポリエーテルイミド類、ポリアミド類、ポリメチルペンテン、改質ポリフェニレンオキシド、ポリフェニレンスルフィド、ポリプロピレン、塩素化ポリ塩化ビニルおよびその混合物からなる群から選択される熱可塑性樹脂から選択することからなる時本の範囲第1記載の方法。
- 4. さらに、前起高温溶離熱可塑性最小球として、Expancel 091 DEおよび Expancel 091 DUの最小球からなる群から選択される横小球を選択することからなる情攻の範囲!記載の方法。

ングを、実質的に均一な厚みで、基布プライの表面に塗布して、コートされた基布プライを形成させ:

前記のコートされた基布プライを、約80~150 ℃の温度で約1~ 約6時間加減し、前紀高温熔融版小球の位置を前記マトリックス内 に実質的に固定して圧縮性層を形成させ、その結果前記版小球が前 記圧路性層に実質的に均一な圧縮特性を与え:次いで

補強布プライを、前起の加醸されたコート基布プライの表面に結合させて雑強圧端性層超立て体を形成させる;

ことからなる圧縮性層の製造方法。

14. 直径が約1~200 μの複数の高温溶融熱可塑性数小球を、前 記マトリックスに対して1~90重量%の量でエラストマーマトリッ クス全体にわたって実質的に均一に分散させ;

前記級小球を含有するマトリックスの少なくとも一つのコーティングを、実質的に均一な厚みで、基布プライの表面に塗布して、コートされた基布プライを形成させ;

前記高温格酷熱可要性機小球の位置を前記マトリックス内に実質 的に固定するのに充分な温度と時間で、前記のコートされた基布プ ライを加硫して圧縮性層を形成し、その結果前記象小球が前記圧格 性層に実質的に均一な圧縮特性を与え:

議協布プライを、前記の加硫されたコート基布プライの表面に結合させて権強圧縮性層級立て体を形成させ:

エラストマーの使用面を削起補強布プライの上面に壁布してブランケット組立て体を形成させ:次いで

前記補強圧縮性層組立で体を、前配の追加基本プライおよび前記 使用面に結合させるのに充分な風度と時間で、前記プランケット組 立体を硬化させて積層印刷プランケットを形成させる:

ことからなる圧縮性印刷プランケットの製造方法。

- 5. さらに、耐配高温溶融無可要性量小球を、前配マトリックス内に、前記マトリックスに対して約1~90貫量%の混合量で分散させることからなる請求の範囲Ⅰ記載の方法。
- 6. さらに、前配高温溶動無可塑性操小球を、前記マトリックス 内に、前記マトリックスに対して約2~70重量%の混合量で分散させることからなる論求の範囲!配載の方法。
- 7. さらに、直径が約1~200 μの前配高温溶験無可塑性嵌小球を選択することからはる請求の範囲1記載の方法。
- 8. さらに、直径が約50~130 μの前記高温溶験熱可塑性数小球 を選択することからなる額束の範囲1 記載の方法。
- 9. さらに、胴配散小球に、裏面コーティングを付与して前配マトリックスとの結合を容易にすることからなる請求の範囲!記載の方法。
- 10. さらに、タルク、炭酸カルシウム、酸化亜鉛、二酸化チタン、 裏母、硬酸カルシウム、硫酸パリウム、酸化アンチモン、クレー、 シリカ、アルミニウム三水和物およびその混合物からなる群から選 択される材料から前記コーティングを選択することからなる請求の 範囲9 記載の方法。
- 11. さらに、前足のコートされた布プライを、約80~150 ℃の温度で約1~約6時間加減することからなる請求の範囲1記載の方法。
- 12. 加麗スデップに、約80℃より低い温度で行われる少なくとも 一つの予無段階もしくは条件調整段階が含まれている請求の範囲11 記載の方法。
- 13. 直径が約1~200 μの複数の高温溶散熱可塑性数小球を、前 記マトリックスに対して1~90質量%の量で、エラストマーマトリックス全体にわたって実質的に均一に分散させ:

前記覆小球を含有するマトリックスの少なくとも一つのコーティ

- 15. さらに、第二の基布プライを前記第一基布プライの表面に結合させることからなる請求の範囲14記載の方法。
- 16. さらに、追加の機強布プライを、前紀圧線性層組立て体と制 記使用面の間に介在させて、圧縮性層を、前紀印刷面に起こる応力 から保護することからなる情味の範囲14記載の方法。
- 17. さらに、前記プランケット観立て体を硬化させる前に、接着 耐脂を、前記プランケットの隣接する名プライの間に使布して前記 隣接するプライを結合させることからなる請求の範囲14記畝の方法。
- 18. 的記数小球を含有するマトリックスを削記基布プライ上に腹着コーティングすることによって整布して、厚みが約 0.004~0.030インチのコーティングを得る請求の範囲14記載の方法。
- 19. さらに、前記高温溶融熱可要性漿小草を、前記マトリックス内に、前記マトリックスに対して約1~80重量%の混合量で分散させることからなる請求の範囲14記載の方法。
- 20. さらに、夜径が約1~200 µの前記高温路融熱可塑性報小球 を選択することからなる頭吹の範囲14記載の方注。
- 21. さらに、和配数小球に、表面コーティングを付与して創記マトリックスとの結合を容易にすることからなる検求の範囲14記載の方法。
- 22. さらに、タルク、皮酸カルシウム、酸化亜鉛、二酸化チタン、 塞母、硫酸カルシウム、硫酸パリウム、酸化アンチモン、クレー、 シリカ、アルミニウム三水和物およびその混合物からなる群から選 沢される材料から前記コーティングを選択することからなる請求の 証例21記載の方法。
- 23. さらに、前記の高温溶融熱可塑性微小球を、ハロゲン化ビニリデンのホモポリマー類とコポリマー類、ファまプラスチック類、ポリアリールエーテルケトン類、ニトリル樹脂類、ポリアミドーイ

ミド類、ポリアリーレート類、ポリベンソイミダソール類、ポリカーボネート類、熱可塑性ポリエステル類、ポリエーテルイミド類、ポリアミド類、ポリメチルペンテン、改質ポリフェニレンオキシド、ポリフェニレンスルフィド、ポリプロピレン、塩素化ポリ塩化ビニルおよびその混合物からなる群から選択される熱可数性樹脂から選択することからなる酵水の範囲14配載の方法。

24. さらに、前紀高温冷融熱可塑性機小球として、Expancel 091 DE最小球および Expancel 091 DU微小球からなる群から選択される 微小球を選択することからなる論束の範囲14記載の方法。

25. さらに、前記のコートされた布ブライを約80~150 ℃の温度で約1~約6時間が続することからなる類求の範囲24記載の方法。

26. 加硫ステップに、低温で行われる少なくとも一つの予熱段階もしくは条件調整段階が含まれている請求の範囲25記載の方柱。

27. さらに、約 $132\sim160$ ℃の温度で、約 $30分間\sim16時間、は下大気圧〜約<math>6~Kg/cm^2$ の範囲の圧力下にて、前記ブランケット組立て体を硬化させて、前記秩履印刷ブランケットを形成させることからなる請求の範囲14記載の方法。

28. さらに、前記プランケット組立て体を硬化させる前に、比較的精密な仕上げ面を有する紙フィルムを、前記使用面に接触させて配置して、前記プランケットを検展する際に前記使用面に滑らかな仕上げ面を与えることからなる角束の範囲は記載の方法。

29. さらに、前記雑層印刷プランケットの使用面をパフ仕上げして使用面に所望の表面状態を付与することからなる請求の範囲14記載の方法。

- 30. 請求の範囲しの方法で製造される圧縮性層。
- 31、請求の範囲13の方法で製造される圧縮性層。
- 32. 厚みが実質的に均一で、かつ複数の独立気泡を形成するボイ

の範囲32記載の圧縮性層;からなり、

前記基布プライ、前記圧縮性層および前記エラストマー印刷面が ともに積層されて、前記プランケットを形成する:圧縮性印刷プラ ンケット。

38. 前記ブランケットがさらに、前記第一プライ甚布プライと対 面してその下側に少なくとも第二基布プライを有する請求の範囲38. 記載の圧縮性印刷プランケット。

40. 前にブランケットがさらに、前記圧落性層と前記使用面の間に配列された精強布プライを有する請求の範囲39記載の圧燃性印刷

41. 前記エラストマー層と前記印刷面の間に対面して配列された 少なくとも二つの前記補強布プライを有する前次の範囲40記載の圧 機性印刷プランケット・

42. 請求の範囲14記載の方法で製造される圧縮性印刷プランケット。

43. 競求の範囲23記載の方法で製造される圧縮性印刷プランケット。

ドを含有する気泡構造を全体にわたって有しているエラストマーマ トリックスからなる圧縮性層であって、前記ポイドが前足圧機性層 全体にわたって実質的に均一に分布され、前記ポイドが複数の高温 格融熱可塑性器小球で形成される圧縮性層。

33. さらに、前記高温溶動熱可塑性数小球として、 Expancel OSI DB数小球および Expancel OSI BU数小球からなる群から選択される 後小球を選択することからなる情求の範囲32記載の方法。

34. 前記高温溶融熱可塑性板小球が約1~200 μの直径を有する 請求の範囲32記載の圧縮性層。

35. 前記高遠溶融散小球が、ハロゲン化ビニリデンのホモポリマー類とコポリマー類、ファ東プラスチック類、ポリアリールエーチルケトン類、エトリル樹脂類、ポリアミドーイミド類、ポリアリーレート類、ポリペンゾイミダゾール類、ポリカーボネート類、熱可要性ポリエステル類、ポリエーテルイミド類、ポリアミド類、ポリメチルペンテン、改質ポリフェニレンオキシド、ポリフェニレンスルフィド、ポリプロピレン、塩素化ポリ塩化ビニルおよびその複合物からなる群から選択される請求の範囲32記載の圧縮性層。

36. 削記散小球がさらに、前記マトリックスとの結合を容易にする表面コーティングをもっている請求の範囲32記載の圧縮性層。

37. 前記表面コーティングが、タルク、炭酸カルシウム、酸化重 組、二酸化チタン、雲母、硫酸カルシウム、硫酸パリウム、酸化ア ンチモン、クレー、シリカおよびアルミニウム三水和物からなる群 から選択される材料で製造される請求の範囲36配敵の圧縮性層。

38. 基布プライ:

前記プランケットの外側使用面を形成するエラストマーの印刷面; および

前記基布プライと前記エラストマー印刷面の間に配置された請求

浄書(内容に変更なし) 明 細 書

印刷プランケット用圧縮性プライ

発明の技術分野

本発明は一般に圧縮性印刷プランケットに関し、詳しくは上記プランケットを製造する際に用いる、高温落融熱可塑性数小球を含有する圧縮性プライに関する。

発明の背景

例えばオフセット平板印刷法のような印刷法にブランケットを使用することは公知である。この場合、かようなブランケットはインキを印刷ブレートから印刷用紙に転写する重要な機能をもっている。かような印刷ブランケットは、ブランケットの表面が、ブランケットと印刷機械の機械的接触または印刷工程で使用されるインキの成分もしくはほかの溶媒との化学反応によって提係しないように極めて調査に設計されている。機械的接触が構図し行われるとブランケットにある大きさの圧落が起こるが、その大きさは、得られる関係が適正に複製されるよう容認可能な限度内に維持されればならない。またブランケットはレジリエンシィを有し、すなわち最終的にその元の厚みに戻ることができ、かつブランケットの使用回数にかかわらず一定品質の画機転写を行うことも大切である。

印刷プランケットは一般にその下面が、ブランケットと一体の姿材もしくはベース材料で構成されている。このベースを形成するものとしては極布が好ましい。このベースは布地の一つ以上の雇もしくはプライで構成されていてもよい(用語 "層" および "ブライ"は本頭で用いる場合互換性がある)。ブランケットの頂部の印刷面

もしくは"使用面"、すなわち実際にインキと按触する面は通常ゴムのようなエラストマー材料製の層である。"上部の(upper)"または"頂部の(top)"という用語は本類で用いる場合、個々のブライもしくはブランケット自体の一部分を意味し、ブランケットが印刷機械に設置されるとき、印刷機械のシリンダーから最も遠くに離れて位置している。あるいは"下部の(jomer)"もしくは"底部の(bottom)"という用語が用いられ個々のブライまたはブランケットの一部分を意味し、ブランケットが設置されるときシリンダーに最も近い位置にある。

印刷面は従来、所望の厚みの材料が堆積されるまでベースプライ上に複数層でゴムを圧延するかもしくは度着させた後、その組立て体を硬化させずなわち加致して、完成プランケットを提供することによって製造されている。このようなブランケットは多くの用途に容認できるが、他の用途に必要な圧縮性および要求されるレジリエンシィを欠いている場合が多い。それ故に、レジリエンシィが改良されかつ圧縮性が一層高いプランケットを製造することが要望されている。

しかし、上記の標準の構造体を用いて上記のような改良された圧 植性を得ることは困難である。なんとなればゴム材料は弾性は高い が圧縮性でないからである。すなわちゴム材料は、圧糖点に隣接す る懐域でブランケットがゆがみもしくは伸展を起こさずにその面に 対して直角の方向に圧縮することができない。印刷プレート、印刷 機械または印刷用紙に凹凸があると、ブランケットが受ける圧縮は、 印刷機械が作動中に変化し、その凹凸は、印刷ブランケットが圧縮 性を欠いているために拡大される。

それ故に、所望の圧略性とレジリエンシィを有する印刷プランケットを得る醒は、ブランケット内に圧縮性層を設けることである。

国特許第 4,303,721号は、圧縮性層中にポイドを作るために発泡剤を使って製造された圧縮性プランケットを数示している。ポイドを作るためゴムの粒子を使用する別の方法が Rhodarmerの米国特許第 3,795,566号に記載されている。

しかし発泡剤を用いてボイドを作る場合、形成されるボイドの大きさおよびかようなボイドの相互連結は容易には制御できないという欠点がある。 異常に大きいボイドおよび相互に連結したボイドによって、印刷ブランケットのいくつかの領域が隣接する領域より圧 総性が大でレジリエンシィが小さくなり、そのため印刷中に変形が起こる。さらに、上紀の塩浸出法にも、利用される粒子の大きさが 制限され、および工程が困難で時間がかかりかつ高価であるという欠点がある。

さらに最近になって、分離した単小球を使用することによって圧 総性層中に気抱もしくはポイドを形成された気泡とレジリエンシィ ーを有するポリマーからなる圧物性層を有する印刷ブランケットを 製造することが好ましいことが見出されている。Larsonの米国特許 第 4.042.743号に示されているように、ポリマー中に中空の魅可塑 性数小球を組込むことによって、圧縮性層を製造することが特に有 利であることが見出されている。これらの数小球はレジリエンシィ をもっているのでその層に優れた圧縮性を与える。

しかし、印刷ブランケットに対して熱可塑性教小球を用いて圧落 性種を製造する従来技術の方法で、形成される圧縮性層の厚みは、 一般的な熱可塑性教小球が通常の処理温度および加減温度で溶験す るので、容易には制御されないということが見出されている。 該様 小球は、加頭が完了する前および圧縮性層が硬化された構造を達成 する前に搭触するので、微小球によって生成したボイドの数据が起 こりそしてボイドの大きさの変動も起こる。このことはブランケッ 特に、レジリエンシィを有するポリマー型の圧縮性層からなる材料の少なくとも一つの層を印刷ブランケット内に設けることによって、上記のような印刷上の間離ならびに印刷機のニップにではなわちのない。またにの外の大力を選ばしまって起こる。プレではなわちのでは、例えば印刷運転中に1枚以上の紙が保疑的に導入されたために被印刷材料の厚みが一時的に増大することになりに対したができる。ブランケットのような配置を観込むことができる。グランケット内に圧縮性層を組込むことによって、ブランケットに永久損傷を与える。その上に、レジリエンシィを有する圧縮性層は、印刷機械のニップにおいて圧縮されたはブランケットの印刷面と厚すの地域をといって、印刷運転中、ブランケットの印刷面と厚みの均一性を維持するのに役立つ。

印刷プランケット内に圧縮性層を取ける多数の各種方法が当該技術分野では公知である。例えば圧縮性層は、塩の類粒粒子を、圧縮性層製造のために使用されるポリマーと混合し、次いでその塩を設ポリマーから提出させて層中にポイドを形成させることによって製造されている。このような方法は、 Harenらの米国特許第4,025,685号に関示されている。基本的な圧縮性層中のポイドによって、裏面層はゆがみを起こすことなく確実に変位することができる。というのは体徴圧縮が起こって、変位が印刷機械の衝撃に対してほべ直角方向に起こるからである。

圧稼性機能構造を使用するような他の方柱も、圧縮性層を製造するため従来試みられている。その例は Duckettらの米国特許第3,887.750号および同第4,093,764号に見られる。 Rodrigoezの米

トの全性能特性に影響を与えるであろう。またポイドの大きさの変 動によって印刷プランケットが弱くなり、摩鈍が違いであろう。

Gaworowski らの米因特許第 4,770,928号では、圧縮性層内に扱小球用のマトリックスを形成するのに利用されるエラストマー配合物中に、微小球の動点より低い温度で該エラストマー配合物を加蔵させることができる促進剤を組込むことによって上記の問題を解決しようとする試みがなされた。しかし加強工程でこのような比較的低い温度を利用すると、加強時間を追加することが必要になり、促進剤の費用を含む経費とブランケット製造の複雑さが同時に増大する。Shriaptonらの米国特許第 3,700.541号およびその対応する英国特許第 1,327.758号には、高温で無硬化するブラスチック製の扱小球を使うことによって圧縮性層を通常の高温加減法を用いて破化させることができると関示されている。しかしこれらの被小球は熱可塑性の扱小球よりレジリエンシィが低いのでその層の圧縮性は安協的なものである。

発明の要約

高融点熱可塑性微小球(本題では以後"高温熱可塑性微小球"と呼ぶ)、すなわち最終の圧縮性層または印刷ブランケットの硬化温度より高い耐点を有する微小球を利用する改良圧縮性層が、改良圧縮性印刷ブランケットを製造するのに用いるために開発され、その改良ブランケットは、上記の従来技術の欠陥を克服することが見出されたのである。

本発明は、改良された圧縮性とレジリエンシィを有する圧縮性印 刷プランケットを製造するのに用いる高融点熱可塑性数小球を利用 して圧縮性層を製造する方法を提供するものである。また本発明は、 ペースプライと表面層を製造し、次いでこれらの間に、高温溶散熱 可要性単小球をエラストマーのマトリックス中に担込むことによって製造される中間の圧縮性層を配置することによって積層印刷プランケットを製造する方法を提供するものである。

本発明の方法によれば、約 135でより高い脳点を有する熱可置性 材料で製造した数小球が、エラストマーマトリックス中に実質的に 均一に分散するのに充分な時間、該エラストマーマトリックスと混 合される。この数小球含有配合物は、その後、布の"基材"または "ベース" プライの数面上に展想され、所望の厚みを有する圧縮性 層を形成する。次いで補強布層を該圧縮性層の表面に貼付し、この 組立体を、通常の温度と時間で加減し該圧縮性層を部分的に変化さ せて、高温溶融無可塑性吸小球の位置をマトリックス内に固定させる。

次にこの正緒性層組立て体は、その下面に少なくとも一つの追加の布基材プライを積着してもよく、次いで上面にエラストマーの印刷面すなわち"使用"面を積着する。さらに、特定の用途に有用な追加の布プライもしくはエラストマーのプライを、所望どおりに、ブランケット内のエラストマー層の上もしくは下に組込んでもよい。

次いでブランケット組立体全体を、公知の方法で、制御された熱と圧力下、最終的に硬化させることによって、一体の印刷ブランケットを製造する。この最終の数層印刷ブランケットは、少なくとも一つのペースブライ、印刷面すなわち『使用』面の層、およびこれらの層の間に配置された中間の圧落性層で構成されている。この中間層は独立気泡の気泡構造を有し、厚みは実質的に均一でありかつ実質的に均一な大きさのポイドが均一に分布しそのポイドは相互に連結していない。

本発明のその外の細部、特徴、目的、用途および利点は、以下の 詳細な説明で示す本発明の実施整線、図面および特許請求の範囲か

例えばゴムもしくはゴムブレンド配合物のような週切なポリマー材料は圧縮性層を製造するのに用いることができる。このような材料としては例えば天然ゴム、スチレンブタジエンゴム(SBR)、 EPDN (エチレン/プロピレン/非共役ジエンターポリマーゴム)、 ブチルゴム、ブタジエンアクリロニトリルゴム(NBR)、ポリウレタン類などがある。 溶媒およびインキに耐性のエラストマーが最も好ましく、例えば 106%ニトリルのエラストマーがある。あるいは、例えばニトリル:ネオブレンが40/80のようなニトリルとネオブレンのブレンド品も使用することができる。

経職推55と結嫌難60からなる布層20、25は、経験維方向すなわちブランケットの機械加工に関する政方向の仲辰性が低い平穏被布製にすべきであり、一般に、スラブおよびノット、機欠点、綿かすなどがない高品質の得糸で製造される。またこの布はレーヨン、ナイロン、ポリエスチルまたはその混合物のような合成材料製でもよい。一般に布層は厚みが約 0、003~0、016 インチである。本発明の圧縮性層を育する印刷ブランケットの製造に用いるのに適した布としては(下記の実施例で説明する布に加えて)、限定しないが、Larsonらの米国特許第 4、042、743号に開示されている布類が含まれる。なおこの開示事項は本願に援用する。

最下部の布ブライ25および任意に例えば布ブライ20のような他の布プライは、コーティング材料65によって充分飽和され、その布はインキ、水および溶媒をはじくようになっている。コーティング材料65は、溶媒性または水性の炭化ファ素が好ましく、そして水とほ下同じの低粘度で、処理される布ブライに完全に浸透できる材料である。このコーティング処理によって、布中の内部チャネルによる吸上げ(wicking) が起こる可能性が効果的になくなる。したがって、従来技術で実施されているようにブランケットの切断端線を密封す

ら明らかになるであろう。

図面の簡単な説明

図!は本発明にしたがって製造された圧縮性層を有する典型的な 印刷プランケットの新面図を示す。

好ましい実施整様の説明

本発明にしたがって製造された圧縮性層10を有する典型的な印刷プランケット 5 を示す図 1 を参照する。模層印刷プランケット 5 は、上面から底面にかけて、少なくとも、使用面層15、抽強布層20、圧縮性層10および少なくとも一つの布蓋材プライ25を構えている。当該技術分野の当業者は、使用される層の数とタイプ、特に圧縮性層の上下に配置される布プライの数は、プランケットの用途によって変化することがあることは分かっているであろう。

圧縮性層10内のポイド30は、先に述べたようにして形成されるが、このポイドによってブランケットの表面層15が運転条件下、ゆがみなしで変位できるようになる。図1に示すようにポイド30は大きさと分布が実質的に均一でかつ相互に連結していない。圧縮性層10内に形成されているポイド30の寸法は、ポイドを作るために使用した機小球の寸法とはゞ同じ範囲内にあることが見出された。

圧縮性層10は、有用な加工添加剤、安定化添加剤、強化添加剤および硬化添加剤を含有するエラストマー配合物35で製造される。そしてこれらの添加剤はすべて当該技術分野で公知であるから本額では説明する必要はなく、特定の用途にしたがって配合される。さらに当該技術分野で公知であるが、この配合は印刷面に用いられる配合とは異なっている。というのはこれらの二つの層には異なる特性が必要だからである。硬化性もしくは加硫性の材料と考えられる、

る必要はない。あるいは、類似の耐水性と耐熔媒性を有するシリコーン化合物のような多数の他の処理材料を、炭化フッ素材料の代わりに利用することができる。

本発明の圧補性層を有する印刷プランケット内に入れる布プライを製造するのに用いる上記布の代わりに、下記の実施例に開示されているのと異なる繊維密度を有する布を含む、天然および合应の別の各種の布を、これらの材料が必要な体度と引張り強度をもっている限り使用することができるであろう。さらに、適正な特性を有する多孔質のプラスチック、紙またはゴムシートのような材料も上記の布の代わりに用いることができる。

圧縮性層10は、上記のエラストマー配合物35中に、複数の高融点 熱可塑性数小球を分散させ、次いで、得られた混合物を布基材プライの上面に好ましくは最著コーティングによって生物市することによって製造される。好ましい方法では、エラストマー配合物は、第一に、冷談を加えることによって、腰着するのに所望のコンシステンシーにする。次に、エラストマー配合物のいくつかの層を布基材上に展着して所望の厚みの圧縮性層10を作る。各層は生布すると固化するが探視されていない。圧物性層10は厚みが約 0,004~0,030 インチでもよいが、この層は約 0,011~0,012 インチの厚みが好ましい。あるいは、布基材を、微小球を含有するエラストマーマトリックスに接触させるカレンダリング、押出し、浸渍などの手段を、展着コーティング法の代わりに、所望の場合使用することができる。

本発明で用いる数小球は上記のようにして熱可塑性樹脂で製造される。しかし一つ必要なことは、その特定の熱可塑性樹脂が、溶脱、変形もしくはその外の方式で劣化することなく真型的なプランケット要化温度で加工できるように、"高"型すなわち約 135℃(275°F)より高い温度下で安定でなければならずかつ離続的に安定であると

いうことである。"高温溶融"および"高融点"という用語は、本 明細書を通じて用いられ上記の物質を意味する。

先に述べたように、従来技術は、低温溶験熱可塑性酸小球はレジリエンシィを有しているが、加硬を行う前に破小球をマトリックス内に適正に固定するのに特別の手順(例えば加破時間の延長)を要するという加工上の欠点があると数示している。その上に、この従来技術は、熱硬化性微小球は加錠ステップを気にせずに使用できるが、これらの数小球は熱可塑性微小球はどにはレジリエンシィがないということも数示している。本発明の高温溶験熱可塑性微小球は熱硬化性微小球より優れたレジリエンシィを有しかつ級小球の劣化を気にせずに短時間の高温加強法を利用できるので、本発明によって、上記の従来技術の圧縮性層が大きく改良される。

本発明で使用するのを客認可能な高融点熱可塑性樹脂としては、限定されないが下記のものがある。すなわち、ハロゲン化ビニリデンのホモポリマーおよびコポリマー、特に塩化ビニリデンと、塩化ビニルもしくはアクリレート類もしくはニトリル類とのコポリマー:フッ素プラステック類例えばPTPE(ポリテトラフルオロエチレン)、FEP(フッ素化エチレンプロピレン)コポリマー類、ペルフルオロアルコキン(PPA) 樹脂、PCTFE(ポリクロロトリフルオロエチレン)、ECTFE(エチレンークロロトリフルオロエチレン)コポリマー、ETFE(エチレンーテトラフルオロエチレン)コポリマー類、PVDP(ポリフッ化ビニリデン)、PVF(ポリフッ化ビニル);PAEK類すなわちポリアリールエーテルケトン類;ニトリル樹脂類:ナイロンもしくはポリアミド樹脂類:ポリアミドーイミド類:ポリアリーレート類:ポリペンソイミダゾール類:ポリカーボネート類:熱可塑性ポリエステル類例えばPBT(ポリブチレンテレフタレート)、PCT(ポリシクロヘキシレンジメチレンテレフタレート)およびPET(ポリエチレン

版小球で製造される。このような最小球は硬化中に著しく改良された性能を提供することが見出されたのである。すなわち従来技術のプランケットで使用されている低温溶融厳小球によって従来可能であったより実質的に短い時間と実質的に高い温度を利用することができ、かつ促進剤の使用が回避される。本発明によれば、圧縮性層の硬化時間が約10~12時間から約4時間まで著しく短くなり、その結果、硬化工程したがって全体としての運転の改雑さとコストの両方が減少する。圧縮性層10を硬化させるのに用いられる加蔵工程について以下に説明する。

エラストマー中に繋小球を混入する間に水の存在を回避すること が好ましいが、これは混入に続いてそのポリマーを加熱する間に水 悪気が吹き出すのを避けるためである。このため、微小球はエラス トマーと混合する前に乾燥することが好ましい。

印刷面層15は、上記の最著コーティング注によって、個し印刷ブラケットの使用面角に適切なエラストマー配合物を用いて形成される。このような配合物の一例はニトリル/ポリスルフィドのブレンドである。所望の厚みの印刷表面層を作るには、一般に、エラストマー配合物のいくつかの層が必要である。一般に、印解表面層は厚みが約 0.005~0.025 インチであり、好ましくは約 0.010~0.015 インチである。厚みが約 0.012~0.015 インチの範囲内の表面層を扱けることが最も好ましい。

ブランケット 5 の異なるブライ間を確実に結合するのに接着剤解 40. 45. 50を用いるのが好ましい。各種の布とエラストマーのブライを結合するのに用いる接着剤をは当該技術分野で公知のいずれの相容性エラストマーでもよい。接着剤としては、圧縮性層のマトリックスに用いるのと同じエラストマーを利用することが好ましい。接着剤をいずれかの布層に墜布するとき、通常ナイフーオーバー

テレフタレート);ポリエーテルイミド類:PMP(ポリメチルペンテン);改質PPO(ポリフェニレンオキシド);PPS(ポリフェニレンスルフィド);ポリプロピレン:塩素化PYC(ポリ塩化ビニル);およびその混合物がある。

本発明に用いる、容認可能なタイプの各種熱可質性散小球は現在市販されている。好ましい散小球は、商品名 Expancel O91 DEおよび Expancel O91 DITで("DE" は "乾燥、発泡" モ意味し、 "DU" は "乾燥、非免泡" を意味する)、スエーデンの Sundsvall所在のExpancel社が市販している。この被小球は、アクリロニトリル、メタクリロニトリル、アネメタクリル酸メチルのコポリマーおよび溶媒のベンタンで構成されている。

本発明に用いる高温活路熱可塑性数小球の直径の好ましい範囲は、一般に約1~200 μであり、より好ましくは約50~130 μであり、平均の大きさ約90μが特に好ましい。一般に数小球は、顕著に破砕するのを回避する方式で混合することによって、エラストー全体にわたって均一に分布させる。数小球は、超形分が約1~90分好させしくは2~70分の混合量でエラストマーマトリックス内に分散させる。勿論この割合は、数小球の両差と大きさは、ブラントの所望の圧縮性に基づいての扱いまないまし、数小球は、ここしてないのの形解性に基づいている。所望により、数小球は、こことにでは、タルクス材料と接着し易くがを形成するのに用いる材料とでは、タルク、炭酸カルシウム、酸化丁ンチモン、クレー、シリカおよびアルミニウム三水和物かある。

...したがって、本発明の好ましい実施整模では、圧縮性層10のポイド30は約 135℃(275°F)より高い融点を育する高温溶融熱可塑性

ロールースプレッダー(kaife-over-roll-spreader)で展着されるが、この方法は同じ結果が得られる別の方法で代替することができる。接着制は所望の厚が得られるまで布層に生布される。

本発明の圧縮性層を超込んで印刷プランケットを製造するスチップを以下に述べる。典型的な印刷プランケット、すなわち通常は、少なくとも、布蓋材25、使用面15、精験布層20、および鎮布層20と布蓋材25の間に配置された圧縮性層10を上配のように最低限備えている点で"典型的"な印刷プランケットには、好ましくは配合ニテリルゴムであるが、代わりに、水性および溶媒性の各種の接着剤から選択してもよい接着剤層40、45、50がこれらの層を結するのに用いられる。接着剤層50は第一布蓋材25の上面に農着される。次に高温溶動熱可塑性製小球を、エラストマーマトリックスと、該エラストマー材料に対して約1~90重量%好ましくは2~70重量%の止中で約30分間混合してエラストマー配合物を製造し、その後その配合物を接着剤層50の上に展着することによって圧縮性層10が形成される。

次に圧縮性層を硬化させる。この層は、炉内につり下げて少なくとも約80℃の高温に暴露し、蒸小球をポリマーマトリックス内の適正な位置に固定して該マトリックスの構造を固定するのに充分な程度までエラストマー配合物を加減する。あるいは、つり下げる代わりに、圧縮性層は、公知のドラムラッピング(drus wrapping) 法、

またはロートキュアー法(rotocuring)のような連続硬化法もしく はダブルベルトプレス(double belt press) を用いる硬化法で硬化 してもよい。

市基材上の圧縮性層の加減は、約80~150 ℃の温度で約1~6時間行うが、これより低い温度ではより長い時間を要する。一般に125℃~135℃にで約 3.5~4.5 時間で充分である。所登により、圧縮性層は状態を調整してもよい。すなわち実際に加強処理を開始する前に加強温度より低い温度で一つ以上の段階で予熱してもよい。この予熱は、微小球の位置がマトリックス内に実質的に固定される実際の加致温度(すなわち約 135℃)で加熱する前に、圧縮性層の全量を確実に均一に加温するのに役立つ。

本発明の好ましい実施態様では、圧縮性層を形成するエラストマ ーポリマーの実質的にすべての部位は、この加税ステップにおいて ほゞ完全に架模されて(プランケットは全体として、下記のように 別の加硫処理を受ける)、篠エラストマーに好ましい弾性事とレジ リエンシィおよび他の弾性特性を与える。勿論、当該技術分野の当 食者には、ゴム製品の場合、架横反応は連続工程であり、ゴム材料 は完全には加強されないことは分かっているであろう。それ故、当 該技術分野の当業者には、圧縮性層10を硬化中の加続工程は、最小 球を含有しているエラストマーマトリックスが最小球を選正な位置 に"固定する(freeze)"のに充分に生成している限り、容認可能な 製品を得ながら、最適の加強の前に中断してもよいことが分かるで あろう。このような"部分"加破圧箱性層は、複層印刷プランケッ トを製造する際に、ペース層および印刷面と一層優れた架橋を得る であろう。しかし、当該技術分野の当業者は、実質的に完全に加級 された圧縮性層を、特別に配合された接着剤によってペースプライ および表面層に架橋させることができるであろうということも分か

の紙によってこのように印刷プランケットに与えられた仕上げ面は、 その用途に用いるのに選足すべきものであり、その面を研磨する必要はない。しかし所質により、使用面は媒体もしくはあらいグリットサンドペーパー(grit sandpaper)でパフ仕上げをして特定の用途に対する適正な表面状態を得ることができる。このような表面状態は一般に、相面計(profitometer)として知られている装置によって衝定される。なおこの装置は当該技術分野で公知である。

上記のように、中間にある圧縮性層を約80℃より高い温度で硬化させると、高温物融制可塑性微小球がエラストマーマトリックス中、固定位置に抗促される。微小球のこれらの位置はマトリックス中に固定されるので、マイクロカブセルによって作られるポイドの位置はマトリックス内のマイクロカブセルの位置によって予め決定される。それ故、組立てられたブランケットが最終の加賀ステップを受けるときに、中間にある圧縮性層のすでに固定された構造はその形質を保持し、かつその層内でポイドが集合したりまたは破壊するのを防止する。この固定された位置はブランケットの最終の処理では変化しない。

实施例

以下の非限定的実施例は、例示だけを目的とするものであり、本発明を限定すると解すべきではない。これらの実施例には、本願で 数示する本発明の好ましい整様を実施するのに用いることができる 特定のステップと材料が記載されている。

数布

※組織:

たて糸:18′5 双糸長雄稚錦

よこ糸:20′ \$ 単糸ポリノージックレーヨン ゚

っているであろう。

圧縮性層10を硬化させた後、第二の接着剤層45を圧縮性層10の上面および補強布層20の一面に展着させる。次にこれらの層を上記第二接着剤層によって結合させる。次に、補強布プライ20を、例えば接着剤層40によって使用面15の下面に装層する。これらの層の結合は、一般に複層ピンチローラを用いて実施する。

ブランケットの遠離な精遊は勿論その目的とする用途にしたがって変えることができる。例えば二つの布基材を一つの布裏材の代わりに利用してもよく、または第3のまたは追加の類似した層を組合わせてもよい。二つ以上のかような層を用いる場合、これらの層は、互いに面を触接させて配置される。すなわち、両方の層の結合を容易にするために両者の層の間に接着利屋の可能なすなわち任意の付加を行って、一方のブライの下面を、その真下に配置された布ブライの上面の上に載せる。また、上記のブライと類似の追加の結弦布ブライを、使用面と圧縮性層も0の間にひけることが望ましい。このような配置は、一般に印刷面に見られる高い応力から圧縮性層を保護し、その結果ブランケットに対して高いスマッシュ抵抗性(degree of smash resistance)を与える。

得られたブランケット超立で体は次に、約 132℃~ 160℃および 好ましくは 143℃~ 149℃の温度で30分間~16時間、大気圧~ 6 Kg / Cm³ の範囲の圧力下、当該技術分野で公知の加減工程で豊終的に 加減される。これらの変数は遺離な配合によって決まる。 さらにブランケットの加強ステップでは、ブランケットを加減オーブン内に 入れる前に、特密仕上面を有する比較的滑らかな紙フィルムを、数 報タルクとともに、印刷ブランケットの面に接触させて配置してもよい。この紙の平滑度が印刷ブランケットの使用面に与えられるので、その紙によって印刷ブランケットの平滑度が保証される。上記

杂打込本数:

たて糸;22/cm

上二米:22/cm

重量:

210±10g/m'

ゲージ:

38/100mm ス(36 り 独 さ :

たて糸方向 ≥ 140Kg/5 CB

よこ糸方向≥55Kg/5 cm

残留伸び率

≤1.8×

気泡生成媒体

Expanoi 091 DE高温溶贴熱可塑性微小球

エラストマーマトリックス

100%ニトリルゴム

本発明の圧縮性層の製造工程は次のとおりである。

- (1) 圧縮性層のマトリックスを製造するのに用いられるエラストマー材料内に、エラストマー配合物に対し約3重量%の混合量で、 強小球を充分混合して分散させる。
- (2) 得られた混合物を、エラストマーが所望のゲージに到達するまで、ナイフーオーバーーロールースプレッダーを用いて、該数 布上に連続パスで履着させる。
- (3) 展着コートされた概布を炉内につり下げ、下記の条件にしたがって加強する。すなわち窒蓋~93℃の範囲の温度で15分間:次いで93℃~127℃~135℃の温度で15分間:次いで J27℃~135℃の温度で15分間:次に 135℃の温度で3時間15分間の条件である。

次に上記の圧縮性プライは、上記の工程にしたがって印刷プラン ケットを製造するのに使用できる。

上記説明は本発明を単に例示するに過ぎず、したがって他のパラ メークおよび実施的様は、本願の発明概念を逸説しない場合には使 用できることに留意すべきである。したがって本発明は後配の特許 請求の範囲にしか限定されない。

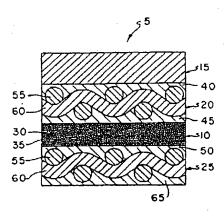


FIG. I

補正者の翻訳文提出者 (特許注第184条の8)

平成6年9月26日

格許庁長官 高 島 章 原

- 特許出願の表示 PCT/US93/02973
- 2 発明の名称 印刷ブランケット用物圧縮性でうん
- 3 特許出頭人
 - 住 所 アメリカ合衆国。サウスカロライナ 20304. スパータンバーグ、ハイウェイ サウス 29
 - 名 称 リーブス ブラザーズ、インコーポレイティド
- 4 代理人
 - 在 所、〒105 東京都港区成ノ門一丁目 8 香10号 静光虎ノ門ビル 青和特許法律事務所 電話 (3504)0721
 - 氏 名 弁理士 (7751) 石 田



- 5 補正者の提出年月日 1994年2月1日



1 通

浄書(内容に変更なし)

テレフタレート): ポリエーテルイミド類; PMP(ポリメチルペンテン): 改質PPO(ポリフェニレンオキンド); PPS(ポリフェニレンスルフィド): ポリプロピレン: 塩素化PYC(ポリ塩化ビニル); およびその混合物がある。

本発明に用いる、容認可能なタイプの各種熱可塑性数小球は現在 市販されている。好ましい報小球は、商品名 Expancel Ogl DEだよ び Expancel Ogl DUで("DE" は "乾燥、発泡" を意味し、 "DU" は "乾燥、非発泡" を意味する)、スエーデンの Sundsvall所在の Expancel社が市販している。この報小球は、アクリロニトリル、メ タクリロニトリル、データクリル酸メチルのコポリマーおよび溶 媒のペンタンで構成されている。

本発明に用いる高温溶融熱の塑性散小球の直径の好ましい範囲は、一般に約1~200 μであり、より好ましくは約50~130 μであり、平均の大きさ約90 μが特に好ましい。一般に微小球は、顕著に破砕するのを回避する方式で混合することによって、エラストマー全体にわたって均一に分布させる。散小球は、固形分が約1~80%好ましくは2~70%の混合量でエラストマーマトリックス内に分散させる。勿論この割合は、微小球の可見と大きさは、ブランとは、クルクス材料と接着でいる。所望により、な小球はに必ずる。使用されるがでいる。所望により、な小球はにでで、マトリックス材料と接着でいる。所望により、マルケをほどこしてもよい。このようなコーティングを形成するのに用いるは料ととでもよい。このようなコーティングを形成するのに用いるは、タルク、皮酸カルシウム、酸化アンチモン、クレー、シリカおよびアルミニウム三水和物がある。

したがって、本発明の好ましい実施型様では、圧縮性層10のポイド30は約 135℃(275°F)より高い融点を有する高温溶融熱可塑性

1. 135℃以上の趣度を有する複数の熱可塑性最小球を、エラストマセマトリックス全体にわたって実質的に均一に分散させ、

前記載小球を含有するマトリックスの少なくとも一つのコーティングを、実質的に均一な厚みで、蒸布プライの表面に塗布して、コートされた基布プライ形成させ;次いで

前記コートされた基布プライを、80~150 ℃の温度で約1~6時間加硫して、前記高温溶験熱可塑性数小球の位置を前記マトリックス内に実質的に固定しおよび圧縮性層を形成させ、その結果前記数小球が前記圧縮性層に実質的に均一な圧縮特性を与える;

ことからなる圧縮性印刷プランケットの製造方法。

- 2. さらに、精強布プライを、前配数小球を含有するマトリックスの実質的に全表面に結合させて、中間の圧縮性層組立て体を製造することからなる請求の範囲1記載の方法。
- 3. さらに、前記の高温格融熱可塑性養小球を、ハロゲン化ビニリデンのホモポリマー類とコポリマー類、フッ素プラスチック類、ポリアリールエーテルケトン類、ニトリル樹脂類、ポリアミドーイミド類、ポリアリーレート類、ポリベンソイミダゾール類、ポリカーボネート類、熱可塑性ポリエステル類、ポリエーテルイミド類、ポリアミド類、ポリメチルベンテン、改質ポリフェニレンオキシーボルフェニレンスルフィド、ポリプロビレン、塩素化ポリ塩化ビルおよびその混合物からなる群から選択される熱可塑性樹脂から選択することからなる論求の範囲」記載の方法。
- 4. さらに、前記高温冷駄熱可塑性最小球として、アクリロニト リル、メタクリロニトリルおよびメタクリル酸メチルのコポリマー 類からなる群から選択される微小球を選択することからなる論攻の

前記版小球を含有するマトリックスの少なくとも一つのコーティングを、実質的に均一な厚みで、基布プライの表面に使布して、コートされた基布プライを形成させ:

前記のコートされた基布プライを、80~150 ℃の温度で約1~約 6 時間加麗し、前記高温冷融散小球の位置を前記マトリックス内に 実質的に固定して圧縮性印制プランケットを形成させ、その結果前 記数小球が前記印刷プランケットに実質的に均一な圧縮特性を与え; 次いで

補弦布プライを、前記加減されたコート基布プライの表面に結合 させて結弦圧縮性印刷プランケット組立体を形成させる;

ことからなる圧縮性印刷プランケットの製造方法。

14. 135℃以上の温度を有しかつ度径が約1~200 μの複数の熱 可塑性級小球を、前記マトリックスに対して1~90重量%の量でエ ラストマーマトリックス全体にわたって実質的に均一に分散させ: 前記級小球を含有するマトリックスの少なくとも一つのコーティ ングを、実質的に均一な厚みで、基布プライの表面に塗布して、コ

ングを、実質的に均一な厚みで、基布プライの表面に塗布して、コートされた基布プライを形成させ;

前記のコートされた基布プライを、80~150 ℃の温度で約1~約6時間加減し、前記高温浴融散小球の位置を前記マトリックス内に 実質的に固定して圧縮性印刷プランケットを形成させ、その結果前記数小球が前記印刷プランケットに実質的に均一な圧縮特性を与え;

補強布プライを、前記の加硬されたコート基布プライの表面に貼 合させて補強圧整性層組立て体を形成させ;

エラストマーの使用面を削む輸強布プライの上面に坐布してブラ ンケット組立て体を形成させ:次いで

前記補強圧縮性印刷プランケット組立て体を、前記の追加基布プ ライおよび前配使用面に結合させるのに充分な温度と時間で、前記 応囲!記載の方法。

- 5. さらに、前記高温溶融熱可塑性散小球を、前記マトリックス内に、前記マトリックスに対して約1~90重量%の混合量で分散させることからなる請求の範囲1記載の方法。
- 8. さらに、前記高温熔酸熱可要性酸小球を、前記マトリックス内に、前記マトリックスに対して約2~70重量%の混合量で分散させることからなる請求の範囲1記載の方法。
- 7. さらに、直径が約1~200 μの前配高温溶験熱可塑性最小球 を選択することからなる論求の範囲 1 配載の方法。
- 8. さらに、直径が約50~130 μの前記高温溶融熱可塑性微小球 を選択することからなる酶求の範囲 1 記載の方法。
- 9. さらに、前記数小球に、表面コーティングを付与して前記マ トリックスとの結合を容易にすることからなる論求の範囲!記載の 七は

10. さらに、タルク、快酸カルシウム、酸化亜鉛、二酸化チタン、 質母、硫酸カルシウム、硫酸パリウム、酸化アンチモン、クレー、 シリカ、アルミニウム三水和物およびその混合物からなる群から選 択される材料から前記コーティングを選択することからなる糖求の 証酬9.配数の方法。

11. さらに、前記のコートされた布プライを、約80~150 ℃の温度で約~~約6時間加速することからなる論求の範囲Ⅰ記載の方法。

12、加破ステップに、約80℃より低い徹度で行われる少なくとも 一つの予熱設階もしくは条件関整設階が含まれている請求の範囲!1 記載の方法。

13. 135℃以上の温度を有しかつ直径が約1~200 μの複数の熱 可塑性散小球を、前記マトリックスに対して1~80重量%の量で、 エラストマーマトリックス全体にわたって実質的に均一に分散させ;

ブランケット組立て体を硬化させて積層印刷ブランケットを形成さ せる:

ことからなる圧略性印刷プランケットの製造方法。

15. さらに、第二の基布プライを前記第一基布プライの表面に結合させることからなる請求の範囲14記載の方法。

16. さらに、追加の精強布プライを、前記圧構性層組立て体と前記使用面の間に介在させて、圧縮性層を、前記印刷面に起こる広力から保護することからなる苛求の範囲14記載の方法。

17. さらに、前紀プランケット組立て体を硬化させる前に、接着 剤層を、前記プランケットの隣接する各プライの間に壁布して前記 隣接するプライを結合させることからなる請求の範囲14記載の方法。

18. 前記扱小球を含有するマトリックスを前記基布プライ上に展 君コーティングすることによって独布して、厚みが約 0.004~0,030 インチのコーティングを得る論求の範囲14記載の方法。

19. さらに、前記高温溶融熱可塑性数小球を、前記マトリックス内に、前記マトリックスに対して約1~90重量%の混合量で分散させることからなる請求の範囲14記載の方法。

20. さらに、直径が約1~200 μの胴記高温溶融熱可塑性量小珠 を選択することからなる請求の範囲14記載の方法。

21. さらに、前記数小球に表面コーティングを付与して前記マトリックスとの結合を容易にすることからなる鏡求の範囲14記載の方 建。

22. さらに、タルク、炭酸カルシウム、酸化亜鉛、二酸化チタン、 雲母、硫酸カルシウム、鞣酸パリウム、酸化アンチモン、クレー、 シリカ、アルミニウム三水和物およびその混合物からなる群から選 択される材料から前配コーティングを選択することからなる請求の 範囲21記載の方法。 23. さらに、前記の高温溶融熱可塑性酸小球を、パロゲン化ビニリデンのホモポリマー類とコポリマー類、ファ素ブラスチック類、ポリアリールエーテルケトン類、ニトリル樹脂類、ポリアミドーイミド類、ポリアリーレート類、ポリベンゾイミダゾール類、ポリカーボネート類、熱可塑性ポリエステル類、ポリエーテルイミド頭、ポリアミド類、ポリメチルベンテン、改賞ポリフェニレンオキシド、ポリフェニレンスルフィド、ポリプロピレン、塩素化ポリ塩化ビニルおよびその混合物からなる野から週択される熱可塑性樹脂から週択することからなる時水の範囲14記載の方法。

24. さらに、前記高温溶融熱可塑性数小球として、アクリロニト リル、メタクリロニトリルおよびメタクリル酸メチルのコポリマー 温からなる群から選択される数小球を選択することからなる情求の 範囲14記載の方法。

25. さらに、前記のコートされた布プライを約80~150 ℃の温度で約1~約6時間加速することからなる請求の範囲24記載の方法。

26. 加硫ステップに、低温で行われる少なくとも一つの予熱段階もしくは条件調整段階が含まれている第次の範囲25記載の方法。

27. さらに、約 132~160 ℃の温度で、約30分間~16時間、ほど大気圧~約 0.8π / co^* の範囲の圧力下にて、前記ブランケット組立て体を硬化させて、前記機層印刷ブランケットを形成させることからなる額求の範囲14記載の方法。

28. さらに、前記プランケット組立て体を硬化させる前に、比較的精密な仕上げ面を育する紙フィルムを、前記使用面に接触させて配置して、前記プランケットを積勝する際に前記使用面に滑らかな仕上げ面を与えることからなる類次の範囲は記載の方法。

29. さらに、前記機器印刷プランケットの使用面をパフ仕上げして使用面に所望の表面状態を付与することからなる精攻の範囲14記

物からなる群から選択される材料で製造される請求の範囲36記載の 圧縮性層。

38. 茶布プライ:

前記プランケットの外側使用面を形成するエラストマーの印料面; および

前記基布プライと前記エラストマー印刷面の間に配置された第次の範囲32記載の圧縮性層:からなり、

前記基布プライ、前記圧略性層および前認エラストマー印刷面が ともに検履されて、前記プランケットを形成する;圧縮性印刷プラ ンケット。

39. 前記プランケットがさらに、取記第一プライ基布プライと対 面してその下側に少なくとも第二基布プライを有する嫡求の転鹿38 記載の氏数性印刷プランケット。

40. 前記プランケットがさらに、前記圧器性層と前記使用面の間に配列された補強布プライを有する請求の範囲39記載の圧縮性印刷プランケット。

41. 前記エラストマー層と前記印刷面の間に対面して配列された 少なくとも二つの前記補強布プライを有する韓求の範囲40紀載の圧 糖性印刷プランケット。

42. 請求の範囲14配載の方法で製造される圧縮性印刷プランケット。

43. 請求の秘密23記載の方法で製造される圧縮性印刷ブランケット。

44. 前記のコートされた装布プライを、約 125~135 ℃の温度で 約 3.5~4.5 時間加速することからなる資水の範囲J4記載の方法。

45. さらに、前記のコートされた基布プライを一連の連続政策で 加減することからなり、その連続政階が、 載の方法。

- 30、請求の範囲1の方法で製造される圧縮性層。
- 31、請求の範囲13の方法で製造される任務性層。

32. 厚みが実質的に均一で、かつ複数の独立気泡を形成するポイドを含有する気泡精道を全体にわたって有しているエラストマーマトリックスからなる圧縮性層であって、前配ポイドが前配圧縮性層・全体にわたって実質的に均一に分布され、前紀ポイドが複数の高温冷融熱可塑性最小球で形成される圧縮性層。

33. さらに、前記高温溶融熱可塑性散小球として、アクリロニトリル、メタクリロニトリルおよびメタクリル酸メチルのコポリマー類からなる群から選択される微小球を選択することからなる精収の延囲32記載の方法。

34. 削配高温溶胎熱可塑性微小球が約1 - 200 μの直径を有する 請求の範囲32記載の圧縮性層。

35. 前記高温溶融数小球が、ハロゲン化ビニリデンのホモポリマー類とコポリマー類、フッ素プラスチック類、ポリアリールエーテルケトン類、ニトリル樹脂類、ポリアミドーイミド類、ポリアリーレート類、ポリペンゾイミダゾール類、ポリカーボネート類、熱可塑性ポリエステル類、ポリエーテルイミド類、ポリアミド類、ポリメチルペンテン、改質ポリフェニレンオキシド、ポリフェニレンスルフィド、ポリプロピレン、塩素化ポリ塩化ビニルおよびその混合物からなる群から選択される静水の範囲32記載の圧縮性層。

36. 前記教小球がさらに、前記マトリックスとの結合を容易にする表面コーティングをもっている疎次の転頭32記載の任格性層。

37. 前記表面コーティングが、タルク、皮酸カルシウム、酸化亜 知、二酸化チタン、雲母、硫酸カルシウム、酸酸パリウム、酸化ア ンチモン、クレー、シリカ、アルミニウム三水和物およびその混合

- p)前記コートされた基布プライを、約15分間までの時間、約室 温~約93℃の温度で加熱し:
- b) 前記基布プライを、約15分間までの追加の時間、約93~127 での進度で加熱し:
- c) 前記基布プライを、約15分間までの追加の時間、約 127-135 ℃の温度で加熱し;次いで
- d) さらに、前記基布プライを、約3.25時間までの時間、約 135 ℃の温度で加熱する;

ことからなる請求の範囲44記載の方法。

46. 前記プランケット組立て体を、約 143~149 ℃の過度で硬化させることからなる額項の範囲27記載の方法。

47. 前記圧縮性層が、約 125~135 ℃の温度で約 3.5~4.5 時間 加硫される映水の範囲 1 記載の方法。

48. さらに、前紀のコートされた基布プライを一連の連続欧路で 加減することからなり、その連続段階が、

- a) 前記コートされた基布プライを、約15分間までの時間、約室 温~約93℃の温度で加熱し;
- b) 前記舊布プライを、約15分間までの追加の時間、約93-127 ℃の温度で加熱し:
- c) 前記基布プライを、約15分間までの追加の時間、約 127~135 ℃の温度で加熱し:および
- d) さらに、前記基布プライを、約3,25時間までの時間、約 135 での温度で加熱する; _{then}

の毎度で加热する; 「<u>単</u>態」 ことからなる請求策(7記載の方法。

49. 前記圧縮性層が約 125~135 ℃の温度で約 3.5~4.5 時間加 硫される鏡水の範囲13項記載の方法。

50. さらに、前記のコートされた基布プライを一連の連続段階で

加速することからなり、その連続段階が、

1.

- a) 前記コートされた装布プライを、約15分間までの時間、約室 沮~約93℃の進度で加熱し;
- b) 前記基布プライを、約15分間までの追加の時間、約93~127 での温度で加熱し;
- c) 前記基布プライを、約15分間までの追加の時間、1約127~135 ℃の温度で加熱し;次いで
- d) さらに、前記基布プライを、約3.25時間までの時間、 約135 ℃の温度で加熱することからなる;請求の範囲49記載の方法。
- 51、さらに、約 132~160 ℃の温度にて、約30分間~16時間、前 記圧崩性層をエラストマーの印刷面に積層することによって、圧縮 性層を印刷プランケットに組込むことからなる前求の範囲1記載の 方柱。

手 桃 補 正 書(方式)

平成6年 10月14日

特許庁長官 高 島

1. 事件の要示

PCT/US93/02973

2. 発明の名跡

印刷プランケット用圧稀性プライ

3. 補正をする者

事件との関係

特許出顧人

名称 リーブス ブラザーズ, インコーポレイティド

4. 代理人

住所 〒105 東京都地区虎ノ門一丁目8番10号 野光虎ノ門ビル 黄和特許法律事務所 電話 3504-0721

氏名 弁理士(7751)石 田

5. 補正命令の日付

自発補正

6 雑正の対象

明細書、請求の範囲及び、要約者の翻訳文

7. 補正の内容

明細書、論求の範囲及び、要約者の翻訳文の許書(内容に変更なし)

8. 新付書類の目録

明細書、請求の範囲及び、要約者の翻訳文

各1通

如 群 府

- 5, 10, 14 四次印象岛

手 統 補 正 害 (方式)

平成6年10月14日

特許庁長官 高 品

1. 事件の表示

PCT/US93/02973

2 発明の名称

印刷プランケット用圧物性プライ

3. 補正をする者

取件との関係

特許出願人

名称 リープス ブラザーズ、インコーポレイティド

4. 代理人

住所 〒105 東京都港区虎ノ門一丁目8番10号 静光虎ノ門ビル 資和特許法律事務所 電話 3504-0721

氏名 弁理士(7751)石 田

l 🍱 🔻

5. 博正命令の日付

自発減正

6. 補正の対象 特計注票(資生を可見と対象による) 補正書の翻訳文

7. 補正の内容

- 横正雲の翻訳文の浄書(内容に変更なし)

8. 添付書類の目録

結正書の翻訳文

- 6. 54. 14 国际出版图

25 P

OCTAMINATED A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTE PCSI 18739 3191, 33115; 879C 71/09 US CL 126441, 347; 638/244, 364, 310, 313,5 According to Emphatical Point Charllenium SPC FIELDS STARCHED have convolved during the heat/proposal project (regree of data here and, where producted is, on US. A. 4,770,921 (GAWOROWSKI) 13 SEPTEMBER 1988. See 1-43 US. A. 4,042,743 (LARSON) 16 AUGUST 1977. See entire 1-43 CHARACTOPHER BROWN WITH THE ST and marked address of the ISAAN but PCT
Vermon D.C. SELF!
Parentle No. NOT APPLICARS P.
Pure PCT/SSA/210 (enumed sheep(inly 1912)) Teleginose Ma. (PR) 304-2351

(81)指定国 EP(AT. BE, CH, DE, DK, ES, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE), OA(BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, ML, MR, NE, SN, TD, TG), AU, BB, BG, BR, CA, CZ, FI, HU, JP, KR, KZ, LK, MG, MN, MW, NO, NZ, PL, RO, RU, SD, SK, UA, VN